

## parametri geotecnici stimati

PROFONDITA' [metri]	Qc [Kg/cmq]	Fs [Kg/cmq]	Qc/Fs	Qt [Kg]	$\delta$ [Kg/dmc]	$\sigma_{av}$ [Kg/cmq]	$\theta$ [gradi]	D <sub>r</sub> [%]	C <sub>u</sub> [Kg/cmq]	$\mu_v$ [cmq/t]	Colonna Stratig.
0.2					1,80	,04	-	-	-	-	
0.4					1,80	,07	-	-	-	-	
0.6	0,1	,5	13	141	1,49	,10	-	-	,24	51,1	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
0.8	5,3	,5	11	263	1,46	,11	-	-	,21	57,0	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
1.0	11,3	,5	24	193	1,90	,13	-	-	,45	21,9	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
1.2	7,3	,3	27	223	1,77	,14	-	-	,29	28,8	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
1.4	9,3	,4	23	213	1,67	,16	-	-	,37	24,4	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
1.6	0,3	,5	12	243	1,49	,17	-	-	,25	49,9	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
1.8	5,4	,3	16	284	1,48	,18	-	-	,21	56,2	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
2.0	0,4	,5	19	314	1,72	,20	-	-	,25	31,8	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
2.2	5,4	,3	16	334	1,48	,21	-	-	,21	56,2	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
2.4	4,4	,5	17	444	1,47	,22	-	-	,17	66,3	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
2.6	7,4	,4	19	424	1,77	,23	-	-	,29	18,5	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
2.8	4,5	,3	14	435	1,46	,24	-	-	,17	65,1	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
3.0	5,5	,1	41	435	1,63	,25	-	-	,21	35,1	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
3.2	10,5	,2	53	525	1,65	,27	32	21	-	16,7	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
3.4	13,5	,3	51	525	1,67	,28	33	28	-	16,7	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
3.6	10,5	,6	18	545	1,90	,30	-	-	,41	22,7	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
3.8	10,0	,5	20	500	1,90	,32	-	-	,41	22,6	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
4.0	0,0	,5	10	510	1,63	,33	-	-	,33	25,7	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
4.2	5,0	,2	26	626	1,66	,35	-	-	,21	35,3	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
4.4	7,0	,2	16	656	1,51	,36	-	-	,29	43,7	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
4.6	5,0	,3	14	686	1,47	,36	-	-	,13	78,0	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
4.8	3,7	,4	19	707	1,47	,37	-	-	,13	76,6	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
5.0	3,7	,2	19	687	1,47	,38	-	-	,13	76,6	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
5.2	3,7	,1	38	697	1,59	,40	-	-	,13	50,1	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
5.4	2,7	,3	41	717	1,61	,41	-	-	,09	96,2	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
5.6	10,7	,3	40	747	1,63	,42	-	-	,41	21,3	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
5.8	9,9	,1	74	849	1,65	,43	29	6	-	16,7	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
6.0	39,9	,3	65	1389	1,60	,43	36	55	-	4,4	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
6.2	42,9	,1	43	2329	1,61	,47	30	-	-	7,8	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
6.4	155,9	1,7	90	2639	2,10	,49	42	100	-	2,1	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
6.6	155,9	1,7	90	2749	2,10	,51	42	99	-	2,1	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
6.8	62	,2	41	2620	2,01	,53	32	-	-	4,1	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
7.0	141	1,4	101	2750	2,10	,55	41	94	-	2,4	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
7.2	102	3,3	31	4000	2,10	,57	33	-	-	3,3	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
7.4	178	4,3	79	3630	2,10	,60	42	100	-	1,9	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>
7.6	97	1,7	58	3620	2,09	,62	39	78	-	3,4	z <sub>1</sub> z <sub>2</sub> z <sub>3</sub>

